

Technische Universität Wien
Institut für Automatisierungs- und Regelungstechnik

SCHRIFTLICHE PRÜFUNG zur
VU Automatisierungstechnik
am 26.02.2010

Name:

Vorname(n):

Matrikelnummer:

Note:

Aufgabe	1	2	3	4	Σ
erreichbare Punkte	10,5	8	10,5	11	40
erreichte Punkte					

Bitte ...

- ... tragen Sie Name, Vorname und Matrikelnummer auf dem Deckblatt ein,
- ... rechnen Sie die Aufgaben auf separaten Blättern, nicht auf dem Angabeblatt,
- ... beginnen Sie für eine neue Aufgabe immer auch eine neue Seite,
- ... geben Sie auf jedem Blatt den Namen sowie die Matrikelnummer an,
- ... begründen Sie Ihre Antworten ausführlich und
- ... kreuzen Sie hier an, an welchem der folgenden Termine Sie **nicht** zur mündlichen Prüfung antreten können:

Fr., 05.03.10 Mo., 08.03.10 Do., 11.03.10

Viel Erfolg!

1. Gegeben ist die in Abbildung 1(a) dargestellte invertierende OPV-Schaltung mit idealem Operationsverstärker. Die Induktivität L_0 bezeichnet die Induktivität der Spulenanordnung aus Abbildung 1(b) mit zeitvariantem Luftspalt δ . Sie genügt näherungsweise der Gesetzmäßigkeit

$$L_0(\delta) = \frac{\lambda_1}{\lambda_0 + \delta}, \quad \delta \geq 0,$$

wobei λ_0 und λ_1 konstante Parameter sind. Die Spulenspannung u_L ergibt sich nach dem Induktionsgesetz aus der Flussverkettung $\psi = L_0(\delta)i_L$,

$$u_L = \frac{d\psi}{dt}.$$

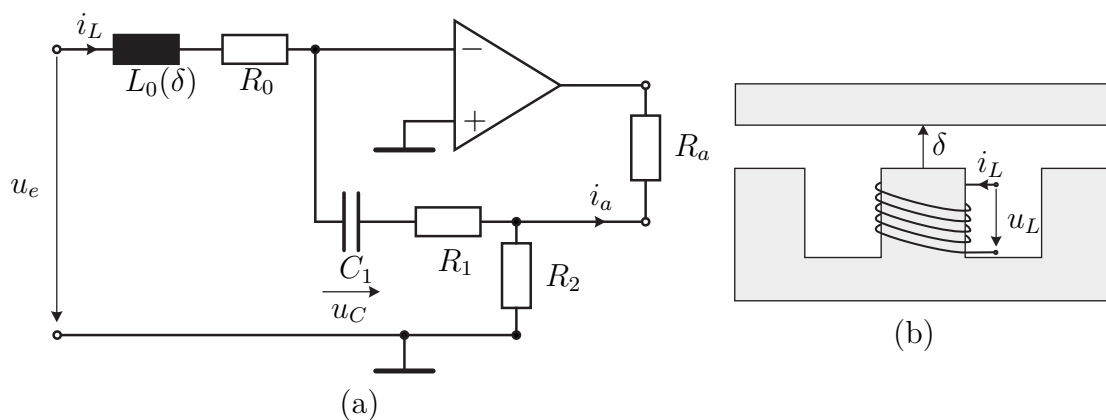


Abbildung 1: (a) Invertierende OPV-Schaltung mit luftspaltabhängiger Induktivität $L_0(\delta)$. (b) Prinzipskizze der luftspaltabhängigen Spule mit Induktivität $L_0(\delta)$.

- a) Stellen Sie die Modellgleichungen in der Form 5 P. |

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{f}(\mathbf{x}, \mathbf{u}), \quad y = g(\mathbf{x}, \mathbf{u})$$

auf. Wählen Sie geeignete Zustandsgrößen und verwenden Sie die Eingangsgrößen $\mathbf{u} = [v, u_e]^T$ mit $v = \dot{\delta}$ und als Ausgangsgröße $y = i_a$.

- b) Berechnen Sie die Ruhelagen des Systems für $u_e \equiv u_{e,R}$ und $v \equiv 0$. Wie viele Ruhelagen gibt es? Was muss dabei für $u_{e,R}$ gelten? 2 P. |
- c) Linearisieren Sie das Modell um die durch $u_e = u_{e,R}, v = 0$ bestimmte Ruhelage \mathbf{x}_R und geben Sie es in der Form 3,5 P. |

$$\begin{aligned} \Delta \dot{\mathbf{x}} &= \mathbf{A} \Delta \mathbf{x} + \mathbf{B} \Delta \mathbf{u} \\ \Delta y &= \mathbf{C} \Delta \mathbf{x} + \mathbf{D} \Delta \mathbf{u} \end{aligned}$$

an.

2. a) Analysieren Sie die nachfolgenden Differentialgleichungen hinsichtlich Linearität und Zeitinvarianz. 2 P.

I)

$$\ddot{y}(t) - y(t) = u(t) \sqrt{2t}$$

II)

$$10\ddot{y}(t) - \dot{y}(t) - \frac{\ddot{y}(t)}{t^2} + \sqrt{3}y(t) = u^2(t)$$

III)

$$\cos\left(\frac{\ddot{y}(t)}{t}\right) - \sqrt{3}\dot{y}(t) - \ddot{y}(t) = \int_0^t \sqrt{u(\tau)} d\tau$$

IV)

$$\ddot{y}(t) + \sqrt{3}\dot{y}(t) = \frac{8}{3}u(t)$$

- b) Ein diskretes kausales LTI-System genügt der nachfolgenden Differenzgleichung 2 P.

$$y_k = u_k - \frac{b}{2}u_{k-1} - \frac{b}{5}y_{k-1}, \quad (1)$$

mit dem Eingang u_k sowie dem Ausgang y_k . Berechnen Sie die Impulsantwort dieses Systems.

- c) Welcher Bedingung muss b genügen, damit das System (1) als BIBO-stabil klassifiziert werden kann? Wo liegen die Pol- sowie Nullstellen für den Fall, dass $b = -4$ gewählt wird? Ist das System in diesem Fall phasenminimal? 2 P.
- d) Das System (1) wird mit einer Eingangsfolge der Form: 2 P.

$$u_k = \left(\sqrt{2} \sin\left(k\frac{\pi}{4} - \frac{\pi}{\sqrt{12}}\right) \right) \sigma_k + \sigma_{k-5}$$

angeregt, wobei gilt:

$$\sigma_k = \begin{cases} 1 & \text{für } k \geq 0 \\ 0 & \text{sonst} \end{cases}$$

Berechnen Sie die eingeschwungene Lösung der Ausgangsfolge für einen allgemeinen Parameter b für das obige System. Nehmen Sie dabei an, dass b so gewählt wird, dass das System BIBO-stabil ist.

Hinweis: Sie müssen die Ausdrücke nicht explizit auswerten.

3. Betrachten Sie das durch die Differentialgleichung

$$\frac{\sqrt{3}}{3} \frac{d^2 y(t)}{dt^2} + \left(1 + \frac{\sqrt{3}}{3}\right) \frac{dy(t)}{dt} + y(t) = 10u(t) \quad (2)$$

beschriebene System mit dem Eingang u und dem Ausgang y und dem durch $G(s)$ beschriebenen Übertragungsverhalten. Bearbeiten Sie die folgenden Aufgaben:

- a) Überprüfen Sie, ob $G(s)$ phasenminimal ist. 1 P.
Hinweis: Die Faktorisierung eines Polynoms $p(s) = abs^2 + bs + as + 1$ mit den Koeffizienten a und b ist durch $p(s) = (sa + 1)(sb + 1)$ gegeben.
- b) Zeichnen Sie das Bodediagramm von $G(s)$. Verwenden Sie hierfür die vorhandene Vorlage. 2 P.
- c) Entwerfen Sie für das obige System einen geeigneten Regler mit Hilfe des FKL-Verfahrens so, dass der geschlossene Regelkreis die folgenden Eigenschaften erfüllt: 3 P.
- Anstiegszeit: $t_r = 1.5$ s
 - Überschwingen: $\ddot{u} = 10\%$
 - bleibende Regelabweichung auf einen Führungssprung: $e_\infty|_{r(t)=\sigma(t)} = 0$.
- d) Am Ausgang der Strecke wirkt gemäß Abbildung 2 eine Störung d . Zeigen Sie, ob eine sprungförmige Störung $d(t) = 0.5\sigma(t)$ ohne bleibende Regelabweichung unterdrückt werden kann? 1,5 P.

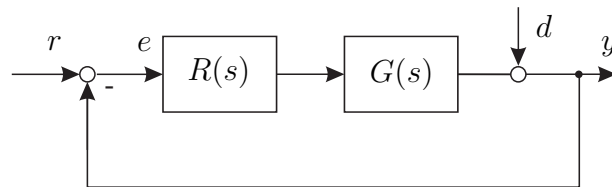


Abbildung 2: Standardregelkreis

- e) Aufgrund einer Parameterschwankung verändert sich die Strecke (2). Die veränderte Strecke kann durch folgende Differentialgleichung beschrieben werden, 3 P.

$$\left(\frac{\sqrt{3}}{3} + a\right) \frac{d^2 y(t)}{dt^2} + \left(1 + \frac{\sqrt{3}}{3} + a\right) \frac{dy(t)}{dt} + y(t) = 10u(t),$$

wobei a die Parameterschwankung bezeichnet. Für welche Werte von a bleibt der geschlossene Regelkreis mit dem von Ihnen entworfenen Regler stabil?

4. a) Gegeben ist das lineare und zeitinvariante Eingrößensystem

$$\mathbf{x}_{k+1} = \underbrace{\begin{bmatrix} 2 & 0 & -1 \\ 3 & -2 & 0 \\ -4 & 0 & 3 \end{bmatrix}}_{\Phi} \mathbf{x}_k + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} \mathbf{u}_k$$

$$y_k = \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}}_{\mathbf{c}^T} \mathbf{x}_k$$

- i. Zeigen Sie mit Hilfe der Beobachtbarkeitsmatrix, dass dieses System *nicht* 1 P. |
vollständig beobachtbar ist.
- ii. Welcher Zustand muss im Ausgangsvektor \mathbf{c}^T noch aufgenommen werden, 1 P. |
damit das System vollständig beobachtbar wird? Argumentieren Sie an-
hand der Struktur der Dynamikmatrix Φ .

b) Das lineare, zeitinvariante, autonome System

$$\mathbf{x}_{k+1} = \begin{bmatrix} -3 & 0 & 1 \\ 1 & -2 & 1 \\ 3 & 0 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x}_k$$

$$y_k = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x}_k,$$

ist vollständig beobachtbar.

Entwerfen Sie dafür einen vollständigen Luenberger-Beobachter, der den Be- 5 P. |
obachtungsfehler in einer minimalen Zahl von Abtastschritten zu $\mathbf{0}$ macht.
Wieviel Schritte sind dies? Geben Sie die resultierende Fehlerdynamik an.

c) Betrachten Sie das folgende lineare, zeitinvariante Differentialgleichungssystem

$$\dot{x}_1 - \frac{x_1}{2} = \pi(50x_2 + 2u) \quad (3a)$$

$$2\dot{x}_2 = -100\pi x_1 + x_2 - \frac{u}{2} \quad (3b)$$

mit der Ausgangsgleichung

$$y = x_1 + x_2. \quad (3c)$$

- i. Bringen Sie das System (3) in die Zustandsdarstellung 1 P. |

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{b}u$$

$$y = \mathbf{c}^T \mathbf{x}.$$

- ii. Das vollständig beobachtbare, zeitkontinuierliche System wird mit der Ab- 3 P. |
tastzeit T_a abgetastet. Geben Sie die Dynamikmatrix Φ des resultierenden
zeitdiskreten Systems an. Welcher Bedingung muss T_a genügen, damit die
Beobachtbarkeit des Systems nicht verloren geht?

Bode Diagram

